

F3

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開2000-308905

(P2000-308905A)

(43) 公開日 平成12年11月7日(2000.11.7)

(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	F I	キーワード(参考)
B 2 3 B 27/14		B 2 3 B 27/14	A 3 C 0 4 6
C 2 3 C 14/06		C 2 3 C 14/06	K 4 K 0 2 9
14/32		14/32	B

審査請求 未請求 請求項の数2 O L (全 5 頁)

(21) 出願番号 特願平11-115759

(22) 出願日 平成11年4月23日(1999.4.23)

(71) 出願人 000233066

日立ツール株式会社

東京都江東区東陽4丁目1番13号

(72) 発明者 島 順彦

千葉県成田市新泉13番地の2 日立ツール
株式会社成田工場内

Fターム(参考) 3C046 FF02 FF10 FF16 FF21 FF40

FF42 FF44 FF47 FF50 FF51

4K029 BA41 BA53 BA54 BA58 BC02

BD05 CA04

(54) 【発明の名称】 被覆工具

(57) 【要約】

【目的】 刃先の温度が高い場合の切削寿命を改善する。

【構成】 基体表面にTiとAlの窒化物、炭窒化物、炭窒酸化物、窒硼化物、炭窒硼化物のいずれか一種以上の皮膜をイオンプレーティング法で被覆した被覆工具において、該皮膜の密度を理論密度の75%以上とする。

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 基体表面に Ti と Al の窒化物、炭窒化物、炭窒酸化物、窒硼化物、炭窒硼化物のいずれか一種以上の皮膜をイオンプレーティング法で被覆した被覆工具において、該皮膜の密度は理論密度の 75% 以上であることを特徴とする被覆工具。

【請求項 2】 請求項 1 記載の被覆工具において、該皮膜の Ti の一部または全部を 1~30 原子% の範囲で Si、Cr、Mn、Zr、Hf、Nd、Nb、Y の一種以上で置換したことを特徴とする被覆工具。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【産業上の利用分野】 本発明は乾式切削や高硬度鋼の高速切削など、切削温度が極めて高くなる切削において優れた耐摩耗性を発揮する被覆工具に関する。

【0002】

【従来の技術】 近年、Al を含有させた TiAlN 系の皮膜が耐酸化性に優れるため従来の TiN、TiCN 系に代わり普及しつつある。Al の添加効果に基づく応用例として、特公平 4-53642、特公平 5-67705 等がある。しかしながら、これらの事例は Al を添加することにより皮膜そのものの耐酸化性が幾分改善されたにすぎず、現状では特殊な高速高能率切削、高硬度鋼切削、乾式切削において十分に満足のいく工具寿命を得るには至っていない。

【0003】

【発明が解決しようとする課題】 上述のような切削においては、刃先の切削温度が著しく高くなり、本発明者らの詳細な観察の結果、Al を添加したといえども皮膜の酸化が発生し、酸化皮膜の摩滅、剥離により摩耗が進行することが明らかになった。従ってさらに皮膜の耐酸化性を改善しなければ、上述のような切削条件下では、十分に満足のいく切削寿命は達成されない。

【0004】

【課題を解決するための手段】 酸化は皮膜の結晶粒子そのものの酸化と結晶粒子の粒界での酸素拡散により進行する。結晶粒界は格子欠陥が多数あり、ここでの酸素の拡散速度は結晶内部での酸素拡散速度の数十倍となり、皮膜の酸化は結晶粒界の欠陥密度に比例して速くなる。従って皮膜の結晶粒界の格子欠陥をなくせば、理論的には酸化速度は十数分の一となることになる。このような格子欠陥は結晶粒界だけでなく、結晶粒内にも多数存在し、皮膜密度を理論値より低いものとするものである。従って皮膜の密度を向上すれば、確実に皮膜の耐酸化性は向上すると考えられる。

【0005】 一方、現状の物理蒸着法によるコーティングはイオンプレーティングと呼ばれるように電子ビーム法（ホロカソード法）、スパッタリング法、マグネトロンスパッタリング法、カソードアーク法いずれにおいても、被覆物にマイナスのバイアスを印加し、イ

オン化した金属イオンや窒素イオンを電氣的に加速し物質を堆積させるものである。いずれも共通して被覆物に印加するバイアスには直流の電圧を使用するものである。高圧の直流電圧を連続的に印加すると被覆物の温度が上昇するため、直流電圧は現状では 20V~200V であるのが一般的である。このような印加電圧範囲では被覆物表面に堆積するイオンは表面移動に十分なエネルギーがなく表面上の移動可能距離が限定され格子欠陥をうめることに限界が存在する。結晶粒界の格子欠陥密度は皮膜の密度を支配すると思われる。通常のマイナスのバイアスを印加した場合のコーティング皮膜の密度は実際のところ、組成から計算される理論値に対し、60%~70% 程度である。

【0006】 種々検討した結果、被覆物に印加するバイアスをパルス化しより高バイアスで被覆すれば、より高密度の皮膜が形成されることがわかった。そしてこのようにして形成した皮膜は、その高密度故に皮膜結晶粒内の欠陥や結晶粒界の欠陥が大幅に減少していることが推測される。つまりバイアス電圧を間欠的に付与することにより、被覆物の温度上昇を抑制しながら、表面に堆積するイオンのエネルギーを格段に高め、表面での移動可能距離を高めることにより、イオンが格子欠陥をうめる位置までの移動を可能にする。即ち本発明者は、この結晶内部及び結晶粒界の格子欠陥を低減し皮膜密度を向上せしめるには被覆物に印加するバイアスを間欠的パルス化することにより可能であり、そのようにした被覆工具は刃先温度が高温となる場合での耐酸化性に優れるばかりでなく、刃先温度が比較的低い場合でも耐剥離性、耐チッピング性に優れ、よりいっそう優れた切削性能と、より広い適用範囲を示すことを見だし本発明に至った。

【0007】 本発明は基体表面に Ti と Al の窒化物、炭窒化物、炭窒酸化物、窒硼化物、炭窒硼化物のいずれか一種以上の皮膜をイオンプレーティング法で被覆した被覆工具において、該皮膜の密度は理論密度 75% 以上であることを特徴とする被覆工具、または皮膜の Ti の一部または全部を 1~30 原子% の範囲で Si、Cr、Mn、Zr、Hf、Nd、Nb、Y の一種以上で置換したことを特徴とする被覆工具である。

【0008】

【作用】 印加電圧を 400V とし、電圧印加 50%、無印加（0V）50% の比率で一秒間に 20kHz の周波数で電圧を印加すると、被覆物の温度上昇なくイオンエネルギーを向上させることが可能となる。イオンエネルギーの向上によりイオン、原子の移動距離が長くなり粒内欠陥、粒界欠陥まで原子が移動可能となり、皮膜内の欠陥を大幅に低減し、皮膜の密度を大幅に向上することが可能となる。このように、皮膜内の欠陥を少なめ、皮膜密度を向上させることにより酸素の拡散速度は大幅に低下し、皮膜の耐酸化性を大幅に高める結果となり切削

温度が上昇する高速切削、高硬度鋼切削で極めて長い切削寿命を達成することが可能となる。また皮膜結晶内部に存在する格子欠陥は、格子歪を発生し皮膜に残留する圧縮応力を増加せしめる。圧縮応力が増加すると皮膜の密着性が劣化し剥離を生じやすくなり安定した切削ができず、皮膜の微少剥離に起因するチッピング等が発生し易くなる。バイアスのパルス化は残留圧縮応力の低減にも大きく寄与する。

【0009】さらに、TiAl系の皮膜にSi、Yといった第三成分を添加することにより、皮膜の耐酸化性が向上しさらに切削特性を向上させることが可能である。これら第三成分はTiAl系皮膜の結晶粒界に偏析し、粒界の格子欠陥をさらにうめ、粒界での酸素の拡散をさらに抑制することにより皮膜の耐酸化性を向上せしめる。このような効果をもたらす成分としてSi、Cr、Mn、Zr、Hf、Y、Nb、Ndが確認された。

【0010】皮膜の密度測定はここでは超音スペクトロマイクروسコープを用いた。測定方法は周波数域40MHz～140MHzの超音波センサーを用い、入射角を種々変更し、超音波反射率の測定を行った。各周波数における反射率の位相曲線における最急峻となる位置をレーリー臨界角とみなして、各周波数における臨界角を決定し、スネルの法則よりレーリー波速度を決定する。各周波数とレーリー波速度の分散曲線から逆解析を用いて、皮膜の弾性特性を算出する。具体的には計算される分散曲線と実験より求めた分散曲線との残差の自乗和を最小にする最適化法により求めた。

【0011】

【実施例】実施例に基づき本発明を説明する。

実施例 1

市販の平均粒径0.2ミクロンから1.5ミクロンのWC粉末と同1ミクロンのCo粉末を用いCo含有量が7wt%になるようアトライターでアルコール中6時間調合、混合しφ10mmの本発明ボールエンドミルを製作した。これらエンドミルをTi(50)Al(50)のターゲットを用いアークイオンプレーティング法により、コーティング膜厚2ミクロンの条件下でTiAlNをコーティングし表1に示す本発明エンドミル、比較エンドミルを製作した。

【0012】

【表 1】

	試料 番号	コーティング条件			皮膜特性		
		バイア ス V	付与率 %	反応圧 Pa	密度 %	酸化膜 厚 μm	残留圧 縮応力 GPa
本 発 明 例	1	300	50	3	95	0.04	0.94
	2	300	60	3	93	0.05	0.99
	3	300	70	3	90	0.06	1.12
	4	300	50	5	86	0.08	0.88
	5	300	50	8	88	0.08	0.80
	6	500	30	3	85	0.09	0.85
	7	500	40	3	92	0.05	0.89
	8	500	50	3	94	0.04	0.98
	9	500	60	3	98	0.01	1.02
	10	500	70	3	93	0.05	1.05
	11	500	80	3	87	0.07	1.13
	12	800	40	3	98	0.01	1.15
	13	800	60	3	95	0.01	1.27
比 較 例	14	20	100	3	65	1.20	1.91
	15	40	100	3	75	1.01	2.22
	16	60	100	3	72	1.11	2.34
	17	80	100	3	70	1.14	2.98
	18	100	100	3	67	1.18	3.52
	19	120	100	3	66	1.18	3.87
	20	150	100	3	64	1.20	4.28
	21	200	100	3	62	1.20	5.57
	22	250	100	3	58	1.36	5.88
	23	300	100	3	57	1.56	6.01
	24	100	100	1	72	1.15	3.83
	25	100	100	2	70	1.13	3.69
	26	100	100	5	68	1.18	3.32

【0013】表1より明らかなように、バイアスをパルス化した本発明例はいずれも密度が高く、酸化皮膜の形成量も極めて少ない。また全般に皮膜に残留する圧縮応力も低いことも明らかである。表1中、皮膜組成はTi0.5Al0.5Nで一定とし、理論密度は計算で求めた4.61g/cm³としそれに対する比率を表わした。酸化皮膜は大気中、900℃で1hr保持した場合に形成される酸化皮膜の厚さを測定して併記した。これらボールエンドミルを用い直径100mm深さ5mmのポケット加工をSKD61硬さHRC50に対して行った。切削条件は主軸回転数10000rpm(切削速度314m/分)、テーブル送り2000mm/min(0.1mm/刃)、切り込み×ピッチ0.2×0.5mm、切削油なし、オーバーハング30mmとした。加工は等高線加工とし、加工ポケット数に対する摩耗量と加工面粗さを測定した。その結果を表2に示す。

【0014】

【表 2】

試料 番号	1穴加工後		5穴加工後		10穴加工後		寿命
	摩耗量	面粗さ	摩耗量	面粗さ	摩耗量	面粗さ	
1	0.001	0.2s	0.003	0.3s	0.004	0.4s	34穴
2	0.001	0.2s	0.002	0.2s	0.003	0.4s	34穴
3	0.002	0.2s	0.004	0.4s	0.004	0.5s	34穴
4	0.002	0.3s	0.005	0.5s	0.006	0.5s	32穴
5	0.001	0.1s	0.002	0.3s	0.003	0.4s	37穴
6	0.002	0.2s	0.004	0.3s	0.005	0.5s	32穴
7	0.002	0.2s	0.003	0.4s	0.006	0.5s	31穴
8	0.002	0.1s	0.003	0.3s	0.004	0.5s	30穴
9	0.002	0.1s	0.002	0.3s	0.003	0.3s	37穴
10	0.002	0.2s	0.003	0.4s	0.005	0.6s	29穴
11	0.003	0.3s	0.005	0.5s	0.008	0.6s	25穴
12	0.003	0.2s	0.004	0.3s	0.005	0.9s	28穴
13	0.004	0.3s	0.006	0.5s	0.006	0.9s	27穴
14	0.009	1.2s	中止	-	-	-	2穴
15	0.002	0.3s	0.010	1.5s	0.023	3.2s	12穴
16	0.002	0.3s	チップング	2.0s	中止	-	4穴
17	0.002	0.3s	チップング	2.2s	中止	-	4穴
18	0.006	0.6s	0.015	1.8s	0.026	2.2s	11穴
19	0.006	0.6s	0.013	1.5s	0.025	2.5s	12穴
20	0.005	0.5s	0.010	1.2s	チップング	3.0s	8穴
21	チップング	4.5s	-	-	-	-	0穴
22	〃	5.5s	-	-	-	-	0穴
23	〃	5.3s	-	-	-	-	0穴
24	0.010	2.3s	チップング	4.2s	-	-	3穴
25	0.011	2.2s	〃	4.4s	-	-	3穴
26	0.013	2.3s	〃	5.6s	-	-	4穴

【0015】表2中、摩耗量はボールエンドミルの先端において刃先の後退量を測定した。単位はmmである。面粗さは送り方向において測定し、Rmax値を採用した。寿命は刃先の後退量が0.03以上となるか、チップングが発生するまでの穴加工数とした。表2より明らかなようにパルスバイアスを採用した本発明例は摩耗進行量が少なく安定した切削、仕上げ面がえられていることが明らかである。尚この場合ボールエンドミルの先端部は常に被削材と接触し高温となり皮膜が酸化により摩滅して刃先が後退するものである。

【0016】尚、ボールエンドミルと同様な加工ができるコーナーR付きのエンドミルにおいても結果は同様な傾向を示した。

【0017】実施例 2

実施例1と同様に表3に示す各種3元素の皮膜を2ミクロンコーティングし実施例1と同一切削にて同様な評価をした。その結果を表3に併記する。ここで本発明例は全てパルスバイアスを用い、その条件は300V付与率80%とした。一方比較例はDCバイアスを採用しそのバイアスは100Vとした。反応圧力は3Paとした。

【0018】

【表3】

試番 番号	皮膜組成 (Ti/Al=1/1)	皮膜 密度	10穴加工		寿命
			摩耗量	面粗さ	
27	TiAlSi(2) N	93	0.003	0.2s	41穴
28	TiAlSi(10) N	93	0.002	0.2s	42穴
29	TiAlSi(25) N	92	0.003	0.2s	43穴
30	TiAlCr(10) N	90	0.003	0.3s	45穴
31	TiAlCr(25) N	94	0.004	0.4s	40穴
32	TiAlMn(10) N	92	0.003	0.3s	43穴
33	TiAlNd(10) N	95	0.003	0.3s	43穴
34	TiAlZr(2) N	95	0.004	0.3s	40穴
35	TiAlZr(10) N	97	0.003	0.2s	49穴
36	TiAlZr(25) N	92	0.003	0.2s	38穴
37	TiAlY(10) N	98	0.003	0.2s	39穴
38	TiAlHf(10) N	96	0.003	0.2s	46穴
39	TiAlSi(0.7) N	68	0.006	0.6s	26穴
40	TiAlZr(0.7) N	66	0.006	0.5s	26穴
41	TiAlY(0.7) N	65	0.006	0.5s	23穴
42	TiAlSi(35) N	66	チップング	4.2s	15穴
43	TiAlZr(35) N	66	チップング	4.1s	13穴
44	TiAlCr(35) N	69	摩耗大	4.8s	7穴
45	TiAlNd(35) N	71	摩耗大	5.3s	5穴

【0019】表3より明らかなように3元素にした本発明エンドミルはより優れた性能を発揮することが明らかである。これは前述のような耐酸化性の向上に伴う皮膜自体の耐摩耗性の向上に起因するものと考えられる。また置換量が1%未満では添加効果が認められず本発明例1とほとんど同じ結果であることも確認される。また、添加量が30%を越えると皮膜が脆くなり初期にチップングが発生したり、皮膜硬さが劣化し、著しく耐摩耗性を損なう結果も確認される。

【0020】

【発明の効果】本発明による被覆エンドミルは上述のように刃先が特に高温となる乾式切削等において著しく工具特性を向上させるものである。また、刃先の温度が低い場合においても皮膜の残留応力が小さいこと、等により耐チップング性、耐剥離性などの著しい改善があり、よって本発明品は幅広い用途に適用して優れた性能を示し、生産性を大いに改善しうるものである。実施例の各

(5)

特開 2000-308905

7

8

ールエンドミルに限らず、その他の工具においてもその

効果は同様であることは言うまでもない。

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 2000-308905

(43)Date of publication of application : 07.11.2000

(51)Int.Cl. B23B 27/14
C23C 14/06
C23C 14/32

(21)Application number : 11-115759

(71)Applicant : HITACHI TOOL ENGINEERING LTD

(22)Date of filing : 23.04.1999

(72)Inventor : SHIMA NOBUHIKO

(54) COVERING TOOL

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve oxidation resistance even in the case where knife edge temperature becomes high, to improve peeling resistance and chipping resistance even in the case where the knife edge temperature is comparatively low and to improve cutting performance by specifying logical density of a coating.

SOLUTION: Logical density of a coating of a covering tool is made more than 75%. Consequently, when applied voltage is made 400 V and voltage is applied in frequency of 20 kHz per second at a ratio of voltage application 50% and no application (0 V) 50%, it becomes possible to improve ion energy without temperature rise of a covering article. It becomes possible to move atoms to transgranular defect and intergranular defect, to extensively reduce defect in the coating and to extensively improve density of the coating as moving distance of ions and atoms due to improvement of ion energy. Consequently, defect in the coating is reduced, density of the coating is improved, diffusion speed of oxygen is extensively lowered, oxidation resistance of the coating is extensively improved, and consequently, extremely long cutting longevity is performed by high speed cutting and high hardness steel cutting for which cutting temperature rises.